

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Gebrauchsmusteranmeldung

Aktenzeichen: 202 14 006.7

Anmeldetag: 11. September 2002

Anmelder/Inhaber: Marbach Werkzeugbau GmbH, Heilbronn,
Neckar/DE

Bezeichnung: Thermoformwerkzeug

IPC: B 29 C 51/44

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Gebrauchsmusteranmeldung.

München, den 23. Juli 2003
Deutsches Patent- und Markenamt
Der Präsident
Im Auftrag

Stert

5

Anmelder:
Marbach Werkzeugbau GmbH
August-Häusser-Str. 5

10 74080 Heilbronn

15

27610001

09.09.2002
KNA/KNA

20

Titel: Thermoformwerkzeug

25

Beschreibung

30

Stand der Technik

35

Die Neuerung betrifft ein Thermoformwerkzeug, mit einem
Formwerkzeug, in dem mindestens eine Formöffnung vorhanden
ist, mit Mitteln, mit denen ein plastisch verformbares
Flächenmaterial an der Innenwand der Formöffnung in Anlage
gebracht werden kann, mit einem ersten Trennwerkzeug, welches
mit dem ersten Tragelement verbunden ist und mindestens eine
um den Rand der Formöffnung umlaufende erste Trennkante
aufweist, und mit einem zweiten Trennwerkzeug, welches mit

40

einem zweiten Tragelement verbunden ist und mindestens eine zweite Trennkante aufweist, die mit der ersten Trennkante am ersten Trennwerkzeug zusammenwirkt, wobei mindestens ein Trennwerkzeug aus einem anderen Material hergestellt ist als
5 sein zugehöriges Tragelement.

Ein Thermowerkzeug der eingangs genannten Art ist vom Markt her bekannt. Mit ihm können aus einer thermoplastisch verformbaren Folie becher- oder deckelförmige Endprodukte
10 hergestellt werden. Hierzu wird die Folie zunächst mit einem stempelartigen Vorstreckwerkzeug in die Formöffnung im Formwerkzeug hineingedrückt, und anschließend wird die Folie mit Druckluft gegen die Innenwand der Formöffnung in Anlage gebracht und schließlich abgekühlt.

15

Um den ausgeformten und abgekühlten Becher bzw. Deckel von der Restfolie trennen zu können, ist eine Schneid- bzw. Stanzvorrichtung vorhanden. Diese umfasst eine um den Rand der Formöffnung umlaufende Schneidkante, die an einer
20 Schnittstempelplatte ausgebildet ist. Auf der anderen Seite der Folie, der Schnittstempelplatte gegenüber liegend, ist eine Schnittplatte vorhanden, in der zu den Schneidkanten der Schnittstempelplatte komplementäre Ausnehmungen vorhanden sind, die durch Schnittkanten begrenzt werden. Wenn die
25 Schnittplatte in Richtung auf die Schnittstempelplatte bewegt wird, wirken die entsprechenden Schnittkanten zusammen und trennen den fertigen Becher von der Restfolie.

Bei dem bekannten Thermowerkzeug sind die Tragelemente, an denen die Schnittplatte bzw. die Schnittstempelplatte befestigt sind, aus Leichtmetall, beispielsweise Aluminium hergestellt. Die Schnittplatte und die Schnittstempelplatte
5 sind jeweils aus Stahl gefertigt.

Dadurch, dass für das Trennwerkzeug und das entsprechende Tragelement unterschiedliche Materialien verwendet werden, kann für jede Funktion der optimale Werkstoff ausgewählt werden. So wird für das Trennwerkzeug aus Stabilitäts- und Verschleißgründen ein vergleichsweise fester und verschleißresistenter Werkstoff verwendet. Andererseits kann durch die Verwendung eines Leichtmetalls für das Tragelement das Gesamtgewicht der aus Trennwerkzeug und Tragelement
15 gebildeten Gesamtstruktur reduziert werden. Dies ermöglicht wiederum eine Erhöhung der Taktzeiten.

Grund hierfür ist die Tatsache, dass während des Herstellvorgangs und nach dem Herstellvorgang zum Auswerfen der fertigen Werkstücke das Formwerkzeug und das entsprechende Tragelement bewegt werden müssen. Je leichter die
20 entsprechende Struktur ist, desto schneller und mit weniger Kraftaufwand kann diese Bewegung erfolgen. Darüber hinaus werden auch die Lager aufgrund des geringeren Gewichts weniger stark belastet, so dass entweder einfachere und preiswertere
25 Lager zum Einsatz kommen können, oder es wird die Lebensdauer der Vorrichtung verlängert. Darüber hinaus kommt die Gesamtstruktur, welche aus Trennwerkzeug und Tragelement

besteht, nach einer Bewegung aufgrund des geringeren Gewichts schneller zum Stillstand, was ebenfalls den Taktzeiten zugute kommt.

5 Aufgabe der vorliegenden Neuerung ist es, ein Thermoformwerkzeug der eingangs genannten Art so weiterzubilden, dass mit ihm das Trennen des Endprodukts von der Restfolie noch zuverlässiger möglich ist.

10 Diese Aufgabe wird bei einem Thermoformwerkzeug der eingangs genannten Art dadurch gelöst, dass das erste Trennwerkzeug gegenüber dem ersten Tragelement nicht starr gelagert bzw. befestigt ist, und/oder dass das zweite Trennwerkzeug gegenüber dem zweiten Tragelement nicht starr gelagert bzw.
15 befestigt ist.

Vorteile der Neuerung

Das neuerungsgemäße Thermoformwerkzeug ermöglicht eine gute
20 und zuverlässige Trennwirkung des Trennwerkzeugs, da die exakte Relativpositionierung der zusammen wirkenden Trennkanten der Trennwerkzeuge gewährleistet werden kann. Dies wird durch die o.g. nicht starre Lagerung bzw. Befestigung erreicht. Unter dieser wird verstanden, dass sich ein
25 Trennwerkzeug gegenüber seinem zugehörigen Tragelement wärmebedingt ausdehnen (bzw. schrumpfen) kann ohne sich gegenüber diesem zu verspannen, und somit ohne beispielsweise auszubauchen oder sich zu verziehen. Eine Realisierung einer

solchen nicht starren Lagerung bzw. Befestigung kann beispielsweise in einer schwimmenden Lagerung bestehen.

Damit das fertige Endprodukt zuverlässig von der Restfolie
5 getrennt werden kann, ist eine hohe Maßhaltigkeit der
Relativpositionen der miteinander zusammenwirkenden
Trennkanten der Trennwerkzeuge erforderlich. Neuerungsgemäß
wurde festgestellt, dass trotz sorgfältiger werksseitiger
Justierung diese Maßhaltigkeit nicht immer gewährleistet war.
10 Es wurde herausgefunden, dass eine Ursache hierfür darin
liegt, dass ein Thermoformwerkzeug beispielsweise am
Einsatzort einer anderen Temperatur als am Herstellungsort
ausgesetzt ist. Diese Temperaturdifferenz führt bei
Strukturen, welche aus unterschiedlichen Materialien mit
15 unterschiedliche Wärmeausdehnungskoeffizienten hergestellt
sind, zu unterschiedlichen Wärmedehnungen.

Neuerungsgemäß wurde ferner festgestellt, dass diese
unterschiedlichen Wärmedehnungen bei der bisher üblichen
20 starren Fixierung des Trennwerkzeugs am Tragelement zu einer
ungleichmäßigen Verformung des Trennwerkzeugs, beispielsweise
zu einem Ausbauchen oder einem Verziehen, führen kann, was zu
einer Verschiebung der Relativpositionen der Trennkanten
führt. Gegebenenfalls ist sogar eine bleibende Verspannung des
25 Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement möglich, so dass sich
die ursprünglichen Relativpositionen der Trennkanten selbst
nach einem entsprechenden Temperatúrausgleich nicht wieder
ergeben.

All dies wird durch die neuerungsgemäß vorgesehene nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung verhindert. Bei dieser kann sich das Trennwerkzeug gegenüber dem Tragelement

- 5 temperaturbedingt ungehindert ausdehnen. Eine ungleichmäßige Verformung ist somit ausgeschlossen. Wenn beide Trennwerkzeuge gegenüber ihren Tragelementen nicht-starr gelagert bzw. befestigt sind, wird bei einer temperaturbedingten Dehnung (gleiche Temperaturen der beiden Trennwerkzeuge vorausgesetzt) zwar eine Änderung der Absolutpositionen der Trennkanten, jedoch keine oder wenigstens keine wesentliche Änderung der Relativpositionen der Trennkanten erfolgen.

- Ist nur eines der beiden Trennwerkzeuge gegenüber dem
- 15 entsprechenden Tragelement nicht-starr gelagert bzw. befestigt, kann es sich ebenfalls ungehindert ausdehnen und nach einem entsprechenden Temperatúrausgleich auch wieder ungehindert in die am Herstellungsort bei den
- Herstellungsbedingungen exakt eingestellte Lage zurückkehren.
- 20 Eine bleibende Verspannung und eine hierdurch verursachte irreversible Verformung des Trennwerkzeugs wird durch die nicht-starre Lagerung zuverlässig verhindert. Die Trennkante am Trennwerkzeug liegt in diesem Falle also - bei einer entsprechenden "Normtemperatur" - aufgrund der nicht-starren
- 25 Lagerung bzw. Befestigung auch beim Einsatz unterschiedlicher Materialien immer an der werksseitig vorgesehenen optimalen Absolutposition.

Vorteilhafte Weiterbildungen der Neuerung sind in Unteransprüchen angegeben.

In einer ersten Weiterbildung wird vorgeschlagen, dass die
5 nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung eine Mehrzahl von Biegeelementen umfasst, welche das erste und/oder das zweite Trennwerkzeug mit dem ersten bzw. zweiten Tragelement verbinden und welche so ausgelegt sind, dass sie bei einer bestimmten maximalen temperaturbedingten Relativbewegung
10 zwischen erstem Trennwerkzeug und erstem Tragelement bzw. zweitem Trennwerkzeug und zweitem Tragelement verformt werden. Derartige Biegeelemente ermöglichen eine sehr exakte Positionierung des Trennwerkzeugs am Tragelement und gestatten dennoch die neuerungsgemäß vorgesehene spannungsfreie
15 Relativbewegung des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement. Eine zusätzliche Selbstzentrierung ist dann vorhanden, wenn die Biegeelemente so ausgelegt sind, dass sie sich nur elastisch verformen.

20 In konkreter Ausgestaltung hierzu wird vorgeschlagen, dass mindestens eines der Biegeelemente eine Schraube und einen Gewindeabschnitt umfasst, welcher einen Biegeabschnitt aufweist, in den die Schraube eingeschraubt ist. Ein derartiges Biegeelement kann preiswert hergestellt werden.

25

Vorteilhaft ist es auch, wenn die nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung eine Fixiereinrichtung umfasst, durch die das erste Trennwerkzeug an dem ersten Tragelement und/oder das

zweite Trennwerkzeug an dem zweiten Tragelement mindestens translatorisch und in etwa punktförmig starr fixiert ist. Eine derartige Fixiereinrichtung sorgt für eine Stelle am Trennwerkzeug und am Tragelement, deren Relativposition
5 unverändert bleibt. Eine derartige Stelle ermöglicht eine sehr genaue und reproduzierbare Justierung des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement.

Besonders preiswert baut das neuerungsgemäße
10 Thermoformwerkzeug, wenn die Fixiereinrichtung einen Fixierbolzen umfasst. Darüber hinaus kann ein solcher Bolzen sehr exakt gefertigt und in entsprechend exakt dimensionierte Bohrungen in dem Tragelement bzw. in dem Trennwerkzeug eingebracht werden. Alternativ hierzu ist es auch möglich,
15 dass die Fixiereinrichtung eine punktförmige Verschweißung (oder eine sonstige einstückige Verbindung) zwischen dem Trennwerkzeug und dem Tragelement umfasst.

In vorteilhafter Ausgestaltung des neuerungsgemäßen
20 Thermoformwerkzeugs wird auch vorgeschlagen, dass die nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung mindestens eine Führungseinrichtung umfasst, durch die das erste Trennwerkzeug gegenüber dem ersten Tragelement und/oder das zweite Trennwerkzeug gegenüber dem zweiten Tragelement translatorisch
25 längs einer Führungsachse beweglich geführt ist. Auch durch eine solche Führungseinrichtung wird eine exakte und verspannungsfreie Positionierung des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement ermöglicht.

Besonders einfach ist eine solche Führungseinrichtung herzustellen, wenn sie eine Nut umfasst, in die ein entsprechendes Führungselement eingreift.

5

Eine exakte Positionierung des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement, ggf. sogar ohne Fixiereinrichtung, ist dann möglich, wenn zwei Führungseinrichtungen vorgesehen sind, deren Führungssachsen zueinander in einem rechten Winkel stehen. Vor allem in diesem Fall kann beispielsweise Unterdruck und/oder eine magnetische Kraft dazu verwendet werden, dass das Trennwerkzeug an seinem Tragelement "haftet".

10

Wenn dabei eine Fixiereinrichtung vorgesehen ist, muss diese auf der Führungssachse der Führungseinrichtung bzw. auf den Führungssachsen der Führungseinrichtungen liegen. Durch die Führungseinrichtung(en) wird die Winkellage des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement festgelegt, wohingegen die Fixiereinrichtung die translatorische Position des Trennwerkzeugs gegenüber dem Tragelement festlegt.

15
20

Vorgeschlagen wird ferner, dass zwischen einem Trennwerkzeug und dem zugehörigen Tragelement mindestens eine reibungsarme Gleitschicht vorhanden ist. Diese erleichtert die verspannungsfreie Bewegung des Trennwerkzeugs.

25

In Weiterbildung hierzu wird vorgeschlagen, dass zwischen einem Trennwerkzeug und dem zugehörigen Tragelement mindestens

ein Trägermaterial vorhanden ist, welches beidseitig eine reibungsarme Gleitschicht trägt. Diese Konstruktion ist stabil und erleichtert Fertigung und Wartung.

- 5 Bevorzugt wird insbesondere dann, wenn zwei
Führungseinrichtungen und keine Fixiereinrichtung vorgesehen
sind , dass mindestens ein Trennwerkzeug gegen das zugehörige
Tragelement durch Unterdruck oder eine magnetische Kraft
beaufschlagt wird. Hierdurch wird die Montage und Demontage
10 des Trennwerkzeugs erleichtert.

Zeichnung

- Nachfolgend werden besonders bevorzugte Ausführungsbeispiele
15 der vorliegenden Neuerung unter Bezugnahme auf die beiliegende
Zeichnung im Detail erläutert. In der Zeichnung zeigen:

- Figur 1 einen teilweisen Schnitt durch ein erstes
Ausführungsbeispiel eines Thermoformwerkzeug mit
20 einem Oberteil und einem Unterteil;

- Figur 2 eine Darstell. II des Thermoformwerkzeugs
von Figur 1;

- 25 Figur 3 eine schematische perspektivische Darstellung eines
Tragelements und eines Trennwerkzeugs des Unterteils
des Thermoformwerkzeugs von Figur 1;

Figur 4 einen schematischen Teilschnitt längs der Ebene IV-IV in Figur 3;

Figur 5 eine vergrößerte Darstellung eines Bereichs von
5 Figur 4;

Figur 6 eine teilweise geschnittene Darstellung eines Bereichs eines zweiten Ausführungsbeispiels eines Thermoformwerkzeugs;

Figur 7 eine Detaildarstellung VII des Thermowerkzeugs von Figur 6;

Figur 8 eine Darstellung ähnlich Figur 4 eines dritten
15 Ausführungsbeispiels eines Thermoformwerkzeugs; und

Figur 9 eine Darstellung ähnlich Figur 8 eines vierten Ausführungsbeispiels eines Thermoformwerkzeugs.

20 Beschreibung der bevorzugten Ausführungsbeispiele

Ein Thermowerkzeug trägt in Figur 1 insgesamt das Bezugszeichen 10. Es umfasst ein Oberteil 12 und ein Unterteil 14, die von einer in der Figur nicht dargestellten Einrichtung aufeinander zu und voneinander weg bewegt werden können. Das
25 Oberteil 12 umfasst ein oberes Tragelement 16, welches insgesamt aus Leichtmetall, bei dem vorliegenden Ausführungsbeispiel beispielsweise aus Aluminium, hergestellt

ist. Teil des oberen Tragelements 16 sind wiederum eine obere Stützstruktur 18 und ein oberer Kühlblock 20. Am oberen Kühlblock 20 des oberen Tragelements 16 ist eine obere Stanzplatte 22 befestigt, welche aus Stahl hergestellt ist.

5

Der obere Kühlblock 20 wird von in Figur 1 nicht sichtbaren Kühlmittelkanälen durchsetzt. In ihm sind ferner mehrere sacklochartige Ausnehmungen 24 vorhanden, in denen jeweils ein topfförmiger Einsatz 26 vorhanden ist, welcher im Betrieb der Vorrichtung 10 eine Niederhaltefunktion aufweist. In der in Figur 1 dargestellten Ruhestellung des Thermoformwerkzeugs 10 ist in jedem topfförmigen Einsatz 26 ein zylindrischer und an seinem dem Unterteil 14 zugewandten Ende abgerundeter Vorstrecker 28 untergebracht. Der Vorstrecker 28 ist an einer Schubstange 30 befestigt, die über eine in Figur 1 nicht dargestellte Vorrichtung in Längsrichtung bewegt werden kann.

15

Die obere Stanzplatte 22 weist kreisrunde Öffnungen 32 auf, die mit der Außenkontur der topfförmigen Einsätze fluchten und die jeweils von einem ringförmigen Kragen 34 umgeben sind (vgl. auch Figur 2). Die radial inneren freien Ränder der ringförmigen Kragen 34 sind jeweils als obere Trennkante 36 ausgebildet. Die obere Trennkante 36 steht in axialer Richtung etwas über den freien Rand des topfförmigen Einsatzes 26 über.

20

25

Das Unterteil 14 des Thermoformwerkzeugs 10 ist ähnlich wie das Oberteil 12 aufgebaut. Es umfasst ein unteres Tragelement 38 vorliegend ebenfalls aus Aluminium (wobei grundsätzlich

auch andere geeignete Leichtmetalle verwendet werden können), welches wiederum eine untere Stützstruktur 40 und einen unteren Kühlblock 42 umfasst. Auch hier wird der untere Kühlblock 42 von in der Figur nicht sichtbaren

5 Kühlmittelkanälen durchsetzt. An der Oberseite des unteren Kühlblocks 42 ist eine untere Stanzplatte 44 aus Stahl befestigt.

10 Im unteren Kühlblock 42 und in der unteren Stanzplatte 44 sind jeweils miteinander in etwa fluchtende Ausnehmungen 46 vorhanden, in die jeweils ein Formeinsatz 48 eingesetzt ist (letztlich werden die Formeinsätze 48 jedoch durch die entsprechenden Ausnehmungen 46 in der unteren Stanzplatte 44 zentriert). In dem in Figur 1 dargestellten Ruhezustand des

15 Thermoformwerkzeugs 10 ist im Bereich des Bodens eines Formeinsatzes 48 eine Auswurfplatte 50 vorhanden, die an einer Schubstange 52 befestigt ist, welche in ihrer Längsrichtung von einer geeigneten und in der Figur nicht dargestellten Vorrichtung bewegt werden kann.

20 Durch den Formeinsatz 48 wird eine Formöffnung 54 begrenzt, welche in etwa der Außenkontur eines herzustellenden Werkstücks entspricht. Die untere Stanzplatte 44 weist auf ihrer der oberen Stanzplatte 22 zugewandten Seite um den Rand der Formöffnungen 54 bzw. der Formeinsätze 48 umlaufende

25 untere Trennkanten 56 auf. Diese arbeiten, wie weiter unten noch stärker im Detail dargestellt werden wird, mit den oberen Trennkanten 36 an der oberen Stanzplatte 22 zusammen.

Das in den Figuren 1 und 2 dargestellte Thermoformwerkzeug 10 dient zur Herstellung von Kunststoffbechern aus einer thermoplastisch verformbaren Kunststofffolie. Es wird

5 folgendermaßen betrieben:

Zunächst ist zwischen dem Oberteil 12 und dem Unterteil 14 ein Zwischenraum vorhanden. Durch diesen wird eine Folie aus einem thermoplastisch verformbaren Kunststoffmaterial

10 hindurchgeführt, welche auf ungefähr 100°C vorgewärmt ist (grundsätzlich können jedoch Folien verwendet werden, die eine Verarbeitungstemperatur von 10 bis 150°C aufweisen). Die Folie ist in der Zeichnung nicht dargestellt. Bei stillstehender Folie werden die Vorstrecke 28 aus dem Oberteil 12 heraus und
15 in die ihnen gegenüberliegenden Formöffnungen 54 im Unterteil 14 hineinbewegt (in Figur 1 strichpunktiert dargestellt).

Hierdurch wird die Kunststofffolie in die Formöffnungen 54 hineingedrückt und kommt bereits zum Teil in Anlage an die
20 Innenwand der entsprechenden Formeinsätze 48.

Über in den Figuren 1 und 2 nicht dargestellte Druckluftkanäle wird die Kunststofffolie zusätzlich mit Druckluft beaufschlagt und hierdurch vollständig in Anlage an die Innenwand eines Formeinsatzes 48 gebracht. Aufgrund der Kühlung des
25 Formeinsatzes 48 mittels des Kühlblocks 42 erstarrt die an der Innenwand eines Formeinsatzes 48 anliegende Kunststofffolie. Nun wird der Vorstrecke 28 wieder in die in Figur 1 dargestellte Ruheposition zurückbewegt.

Um den fertigen Becher von der Restfolie zu trennen, wird das Oberteil 12 auf das Unterteil 14 zubewegt. Dabei wirken die oberen Trennkanten 36 an der oberen Stanzplatte 22 mit den unteren Trennkanten 56 an der unteren Stanzplatte 44 zusammen und trennen die in den Formöffnungen 54 vorhandenen fertigen Kunststoffbecher von der Restfolie. Je nach der Gestaltung der Trennkanten 36 und 56 kann es sich dabei um einen Stanz- oder um einen Schneidvorgang handeln.

Das Oberteil 12 wird nun wieder vom Unterteil 14 weggefahren, so dass die Trennkanten 36 und 56 wieder voneinander freikommen. Dann wird das Unterteil 14 um eine im Wesentlichen horizontale Achse (nicht dargestellt) verschwenkt, und die fertigen Kunststoffbecher werden von den entsprechenden Auswurfplatten 50 aus den Formöffnungen 54 in einen Sammel- oder Stapelbehälter ausgestoßen.

Damit die Trennung der fertigen Kunststoffbecher von der Restfolie schnell und ohne Beschädigung eines fertigen Kunststoffbechers erfolgen kann, müssen die Trennkanten 36 und 56 sehr genau relativ zueinander positioniert sein. Der Spalt zwischen den beiden Trennkanten 36 und 56 muss dabei sehr gleichmäßig sein und sollte üblicherweise im Bereich von 10 µm liegen. Insbesondere bei einer Kunststofffolie aus Polypropylen, welche eine vergleichsweise nur geringe Sprödigkeit aufweist, kann sonst eine saubere Trennung des

fertigen Kunststoffbechers von der Restfolie nicht gewährleistet werden.

Aus diesem Grund erfolgt werksseitig eine sehr genaue
5 Positionierung der oberen Stanzplatte 22 auf dem oberen
Tragelement 16 und der unteren Stanzplatte 44 auf dem unteren
Tragelement 38 und auch eine sehr genaue Positionierung der
Tragelemente 16 und 38 relativ zueinander. Diese hochgenaue
Relativpositionierung darf weder durch den Transport noch den
10 Betrieb des Thermoformwerkzeugs 10 beeinträchtigt werden.

Um dies zu gewährleisten, muss berücksichtigt werden, dass die
auch beim vorliegenden Ausführungsbeispiel aus Aluminium
gefertigten Tragelemente 16 und 38 ein anderes

15 Wärmeausdehnungsverhalten zeigen als die aus Stahl
hergestellten Stanzplatten 22 und 44. Damit sich die
Stanzplatten 22 und 44 gegenüber den jeweiligen Tragelementen
16 und 38 nicht verspannen (beispielsweise ausbauchen oder
verziehen), wenn das Thermoformwerkzeug 10 einer anderen
20 Temperatur ausgesetzt ist als während der werksseitigen
Justierung, sind die Stanzplatten 22 und 44 gegenüber den
jeweiligen Tragelementen 16 und 38 nicht-starr gelagert.

Hierunter wird verstanden, dass sich eine Stanzplatte 22 bzw.
44 gegenüber ihrem zugehörigen Tragelement 16 bzw. 38

25 wärmebedingt ungehindert ausdehnen (bzw. schrumpfen) kann, und
dass sie bei einer Rückkehr auf die Ausgangstemperatur wieder
ungehindert in ihre ursprüngliche Ausgangslage zurückkehren
kann. Verschiedene Möglichkeiten einer derartigen nicht-

starrten Lagerung sind in den Figuren 3 bis 8 beispielhaft dargestellt.

In Figur 3 ist das Unterteil 14 des Formwerkzeugs 10 nur schematisch dargestellt. Man erkennt das untere Tragelement 38, welches die untere Stützstruktur 40 und den unteren Kühlblock 42 umfasst, und man erkennt die an dem unteren Kühlblock 42 nicht-starr gelagerte untere Stanzplatte 44. Bei dem in Figur 3 dargestellten Ausführungsbeispiel umfasst die nicht-starre Lagerung eine Fixiereinrichtung, welche durch einen zentralen Fixierbolzen 58 realisiert ist (vgl. Figur 4). Durch diesen zentralen Fixierbolzen 58 ist die untere Stanzplatte 44 gegenüber dem unteren Kühlblock 42 translatorisch und in etwa punktförmig starr festgelegt. Ausgehend von diesem zentralen Fixierbolzen 58 kann sich die untere Stanzplatte 44 jedoch gegenüber dem unteren Kühlblock 42 längs zweier Achsen 60 und 62 ungehindert ausdehnen, welche in einem rechten Winkel zueinander stehen und durch den zentralen Fixierbolzen 58 hindurchgehen. Die entsprechenden Bewegungsmöglichkeiten sind in Figur 3 durch die Pfeile 64 und 66 angedeutet.

Wie aus den Figuren 4 und 5 ersichtlich ist, umfasst die in Figur 3 dargestellte nicht-starre Lagerung eine Mehrzahl von stiftförmigen Biegeelementen 68a bis 68d. Diese verbinden die untere Stanzplatte 44 mit dem unteren Kühlblock 42. Sie sind so steif, dass für eine hochpräzise Positionierung der unteren Stanzplatte 44 gegenüber dem unteren Kühlblock 42 gesorgt ist.

Gleichzeitig sind sie jedoch auch so ausgelegt, dass sie bei einer bestimmten maximalen temperaturbedingten Relativbewegung zwischen der unteren Stanzplatte 44 und dem unteren Kühlblock 42 des unteren Tragelements 38 sich nur elastisch und nicht plastisch verformen. Ein entsprechend verformter Zustand ist in Figur 5 gestrichelt dargestellt.

Durch die in den Figuren 3 bis 5 dargestellte nicht-starre Lagerung der unteren Stanzplatte 44 am unteren Kühlblock 42 des unteren Tragelements 38 kann sich die untere Stanzplatte 44 bei einer durch eine Temperaturänderung hervorgerufenen Relativbewegung gegenüber dem Kühlblock 42 des unteren Tragelements 38 nicht verspannen. Darüber hinaus geht auch die Relativbewegung zwischen der unteren Stanzplatte 44 und dem unteren Kühlblock 42 wieder in etwa auf Null zurück und es stellen sich wieder die werksseitig eingestellten geometrischen Verhältnisse ein, sobald das Unterteil 14 des Thermoformwerkzeugs 10 wieder auf die werksseitig vorgegebene "Normtemperatur" zurückgeführt wird.

20

Es versteht sich, dass die in den Figuren 3 bis 5 nur für eine Stanzplatte dargestellte nicht-starre Lagerung in analoger Weise auch für die andere Stanzplatte vorgesehen werden kann. Dies gilt in entsprechender Weise auch für die nachfolgend beschriebenen Ausführungsbeispiele. Es versteht sich ferner, dass eine nicht-starre Lagerung auch nur unter Verwendung nur der Biegelemente 68, ohne den Fixierbolzen 58, möglich wäre.

In den Figuren 6 und 7 ist eine alternative und besonders bevorzugte Ausführungsform eines Biegeelements 68 dargestellt, mit dem die obere Stanzplatte 22 am oberen Kühlblock 20 des oberen Tragelements 16 befestigt ist. Dabei tragen solche
 5 Elemente und Bereiche in den Figuren 6 und 7, welche äquivalente Funktionen zu Elementen und Bereichen des in den Figuren 1 bis 5 dargestellten Ausführungsbeispiels aufweisen, die gleichen Bezugszeichen. Sie sind nicht nochmals im Detail erläutert.

10

Die Befestigung der oberen Stanzplatte 22 am Kühlblock 20 erfolgt bei dem in den Figuren 6 und 7 dargestellten Thermoformwerkzeug 10 mittels einer Mehrzahl von Schrauben 70, deren Kopf 72 sich an einem Absatz 74 einer stufenförmigen
 15 Durchgangsbohrung 76 in der oberen Stanzplatte 22 abstützt (siehe Figur 7). In eine Sack-Gewindebohrung 78 im Kühlblock 20 ist ein Gewindeeinsatz 80 eingeschraubt. Dessen der Stanzplatte 22 zugewandter Endbereich ist von der Wand der
 20 Sack-Gewindebohrung 78 beabstandet und bildet einen kragenförmigen Biegeabschnitt 82.

Im Gewindeeinsatz 80 ist eine vergleichsweise kurze Gewindebohrung 84 vorhanden, in die die Schraube 70 eingeschraubt ist. Im Wesentlichen befindet sich die
 25 Gewindebohrung 84 und die Verbindung zwischen der Schraube 70 und dem Gewindeeinsatz 80 im Bereich des Biegeabschnitts 82. Wenn es nun bei einer Temperaturänderung aufgrund der unterschiedlichen Wärmeausdehnungskoeffizienten zu einer

Relativbewegung zwischen der Stanzplatte 22 und dem Kühlblock 20 kommt, kann sich der Biegeabschnitt 82 des Gewindeeinsatzes 80 und mit ihm die Schraube 70 elastisch verbiegen, so dass hierdurch eine Verformung der Stanzplatte 22 verhindert wird.

5

In Figur 8 ist eine nochmals andere Ausführung einer nicht-starren Lagerung zwischen der oberen Stanzplatte 22 und dem oberen Kühlblock 20 dargestellt. Auch hierbei gilt, dass solche Elemente und Bereiche, welche äquivalente Funktionen zu Elementen und Bereichen der in den Figuren 1 bis 7 dargestellten Ausführungsbeispiele aufweisen, die gleichen Bezugszeichen tragen und nicht nochmals im Detail erläutert sind.

15 Bei dem in Figur 8 dargestellten Ausführungsbeispiel eines Thermoformwerkzeugs 10 ist die obere Stanzplatte 22 gegenüber dem oberen Kühlblock 20 punktförmig durch eine Punktschweißung 58 fixiert. Zusätzlich ist jedoch eine Führungseinrichtung 86 vorhanden, durch welche die obere Stanzplatte 22 gegenüber dem
20 oberen Kühlblock 20 translatorisch längs einer in Zeichnungsebene liegenden Führungssachse 60 (vergleiche Figur 3) translatorisch und beweglich geführt ist. Die Führungseinrichtung 86 umfasst dabei einen an der oberen Stanzplatte 22 befestigten Nutstein 88, in den ein
25 entsprechend komplementäres Führungselement 90 eingreift, welches am Kühlblock 20 befestigt ist. In einer Achse senkrecht zur Zeichnungsebene von Figur 8 ist eine weitere Führungseinrichtung vorhanden, welche eine Bewegung der

Stanzplatte 22 längs einer Führungssachse 62 (vergleiche Figur 3) ermöglicht. Die Führungssachsen 60 und 62 stehen somit in einem rechten Winkel zueinander und gehen durch den Schweißpunkt 58 hindurch.

5

Wenn eine Führungseinrichtung wie bei dem in Figur 8 dargestellten Ausführungsbeispiel verwendet wird, welche zwei zueinander orthogonale Führungssachsen aufweist, kann gegebenenfalls auch auf eine starre Fixiereinrichtung verzichtet werden. Dann kann die Haftung zwischen den beiden Elementen beispielsweise auch durch Unterdruck und/oder eine Magnetkraft bewirkt werden.

10

In Figur 9 ist eine nochmals andere Ausführung einer nicht-
15 starren Lagerung zwischen der oberen Stanzplatte 22 und dem oberen Kühlblock 20 dargestellt. Auch hierbei gilt, dass solche Elemente und Bereiche, welche äquivalente Funktionen zu Elementen und Bereichen der in den Figuren 1 bis 8
dargestellten Ausführungsbeispiele aufweisen, die gleichen
20 Bezugszeichen tragen und nicht nochmals im Detail erläutert sind.

20

In Figur 9 ist zwischen der Stanzplatte 22 und dem oberen Kühlblock 20 ein dünnes Trägermaterial 92 (beispielsweise ein
25 dünnes Blech) angeordnet, welches beidseitig mit einer reibungsarmen Gleitbeschichtung 94 bzw. 96, beispielsweise aus Teflon, versehen ist. Hierdurch wird ein sehr reibungsarmes Gleiten zwischen der Stanzplatte 22 und dem oberen Kühlblock

20 ermöglicht, bei gleichzeitig geringem Abstand zwischen den beiden Elementen. Wie schon bei den obigen Ausführungsbeispielen kann die Lehre der Figur 9 natürlich auch auf die Verhältnisse am Unterteil 14 des

5 Thermoformwerkzeugs 10 angewandt werden.

Schutzansprüche

5

1. Thermoformwerkzeug (10),

mit einem Formwerkzeug (12), in dem mindestens eine
Formöffnung (54) vorhanden ist,

10

mit Mitteln (28), mit denen ein plastisch verformbares
Flächenmaterial an der Innenwand der Formöffnung (54) in
Anlage gebracht werden kann,

15

mit einem ersten Trennwerkzeug (22), welches mit einem
ersten Tragelement (16) verbunden ist und mindestens eine
um den Rand der Formöffnung (54) umlaufende erste
Trennkante (36) aufweist, und

20

mit einem zweiten Trennwerkzeug (44), welches mit einem
zweiten Tragelement (38) verbunden ist und mindestens
eine zweite Trennkante (56) aufweist, die mit der ersten
Trennkante (36) am ersten Trennwerkzeug (22)
zusammenwirkt,

wobei mindestens ein Trennwerkzeug (22, 44) aus einem
anderen Material hergestellt ist als sein zugehöriges
Tragelement (16, 38),

dadurch gekennzeichnet, dass

das erste Trennwerkzeug (22) gegenüber dem ersten Tragelement (16) nicht starr gelagert bzw. befestigt ist und/oder das zweite Trennwerkzeug (44) gegenüber dem zweiten Tragelement (38) nicht starr gelagert bzw. befestigt ist.

2. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung eine Mehrzahl von Biegeelementen (68) umfasst, welche das erste und/oder das zweite Trennwerkzeug (22; 44) mit dem ersten bzw. zweiten Tragelement (16; 38) verbinden und welche so ausgelegt sind, dass sie bei einer bestimmten maximalen temperaturbedingten Relativbewegung zwischen erstem Trennwerkzeug (22) und erstem Tragelement (16) bzw. zweitem Trennwerkzeug (44) und zweitem Tragelement (38) verformt werden.

3. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass mindestens eines der Biegeelemente (68) eine Schraube (70) und einen Gewindeabschnitt (80) umfasst, welcher einen Biegeabschnitt (82) aufweist, in den die Schraube (70) eingeschraubt ist.

4. Thermoformwerkzeug (10) nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung eine Fixiereinrichtung (58) umfasst, durch die das erste Trennwerkzeug (22) an dem ersten Tragelement (16) und/oder das zweite Trennwerkzeug

(44) an dem zweiten Tragelement (38) mindestens translatorisch und in etwa punktförmig starr fixiert ist.

5. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Fixiereinrichtung einen
5 Fixierbolzen (58) umfasst.

6. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Fixiereinrichtung eine punktförmige Verschweißung (58) umfasst.

7. Thermoformwerkzeug (10) nach einem der vorhergehenden
10 Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass die nicht-starre Lagerung bzw. Befestigung mindestens eine Führungseinrichtung (86) umfasst, durch die das erste Trennwerkzeug (22) gegenüber dem ersten Tragelement (16) und/oder das zweite Trennwerkzeug (44) gegenüber dem
15 zweiten Tragelement (38) translatorisch längs einer Führungssachse (60, 62) beweglich geführt ist.

8. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass die Führungseinrichtung (86) eine
20 Nut (88) umfasst, in die ein entsprechendes Führungselement (90) eingreift.

9. Thermoformwerkzeug (10) nach einem der Ansprüche 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet, dass zwei Führungseinrichtungen (86) vorgesehen sind, deren Führungssachsen (60, 62) zueinander in einem rechten
25 Winkel stehen.

10. Thermoformwerkzeug (10) nach einem der Ansprüche 4 bis 6
in Verbindung mit einem der Ansprüche 7 bis 9, dadurch
gekennzeichnet, dass die Führungssachse der
Führungseinrichtung bzw. die Führungssachsen (60, 62) der
Führungseinrichtungen (86) durch die Fixiereinrichtung
(58) geht bzw. gehen.
11. Thermoformwerkzeug (10) nach einem der vorhergehenden
Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass zwischen einem
Trennwerkzeug (22) und dem zugehörigen Tragelement (20)
mindestens eine reibungsarme Gleitschicht (94, 96)
vorhanden ist.
12. Thermoformwerkzeug (10) nach Anspruch 11, dadurch
gekennzeichnet, dass zwischen einem Trennwerkzeug (22)
und dem zugehörigen Tragelement (20) mindestens ein
Trägermaterial (92) vorhanden ist, welches beidseitig
eine reibungsarme Gleitschicht (94, 96) trägt.
13. Thermoformwerkzeug nach einem der vorhergehenden
Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass mindestens ein
Trennwerkzeug gegen das zugehörige Tragelement durch
Unterdruck oder eine magnetische Kraft beaufschlagt wird.

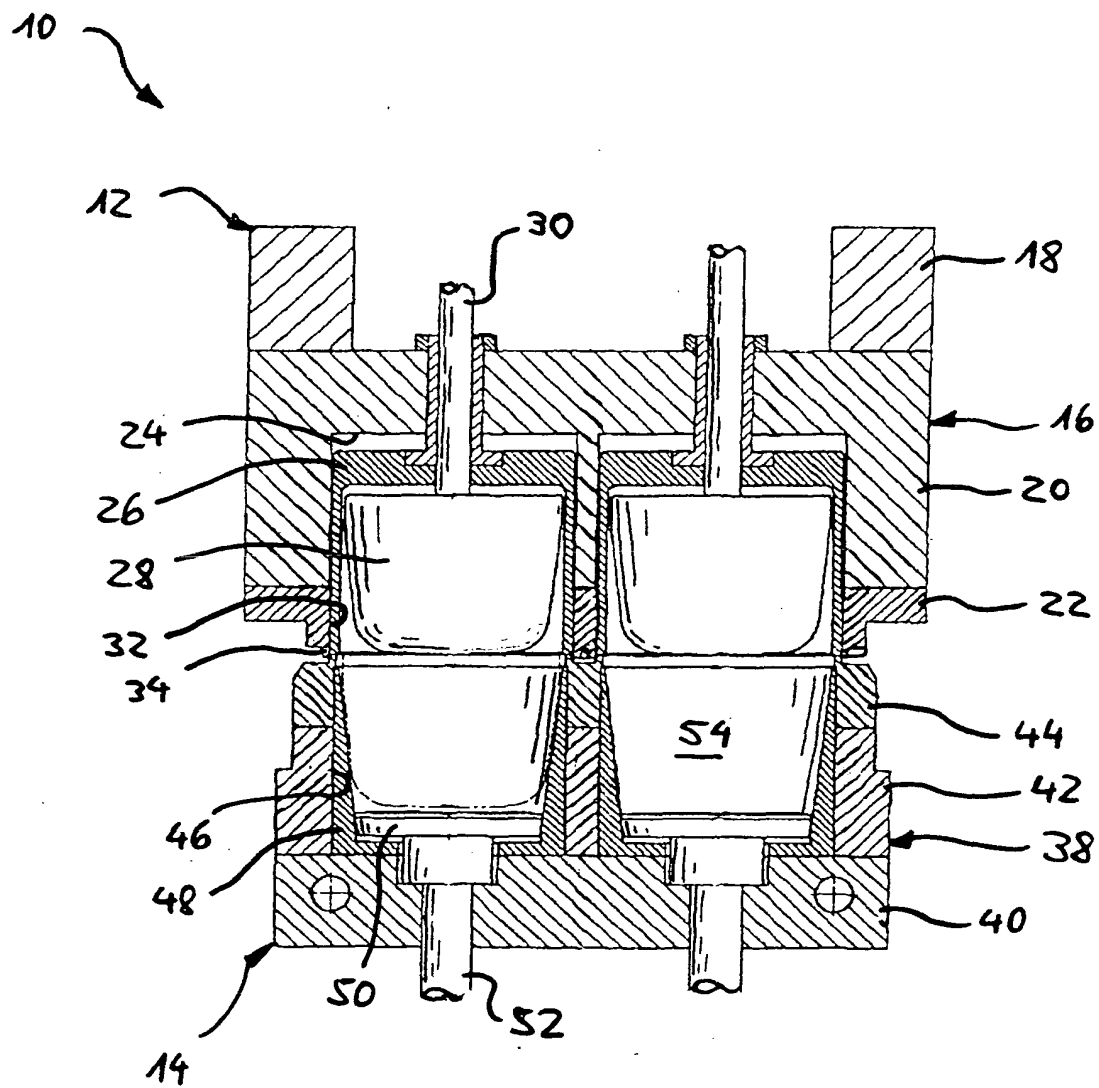


Fig. 1

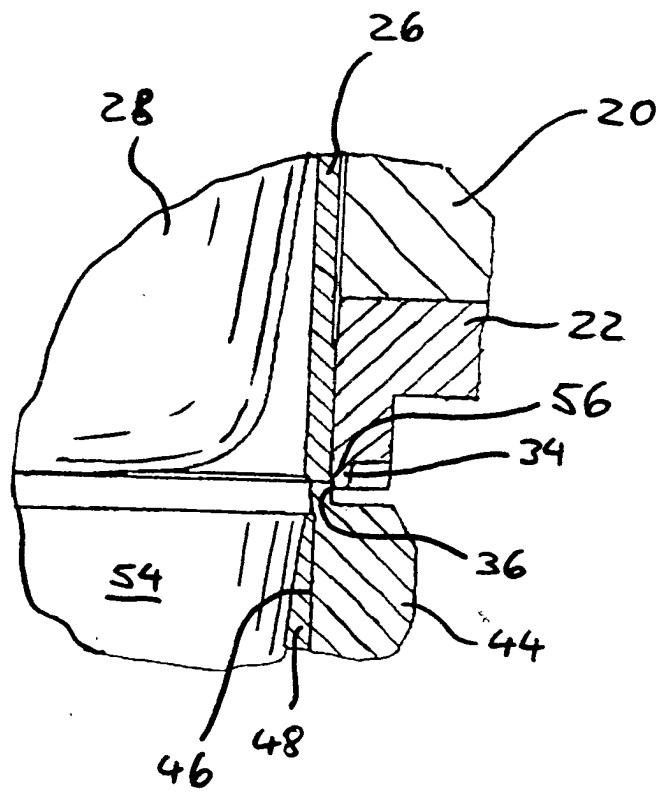
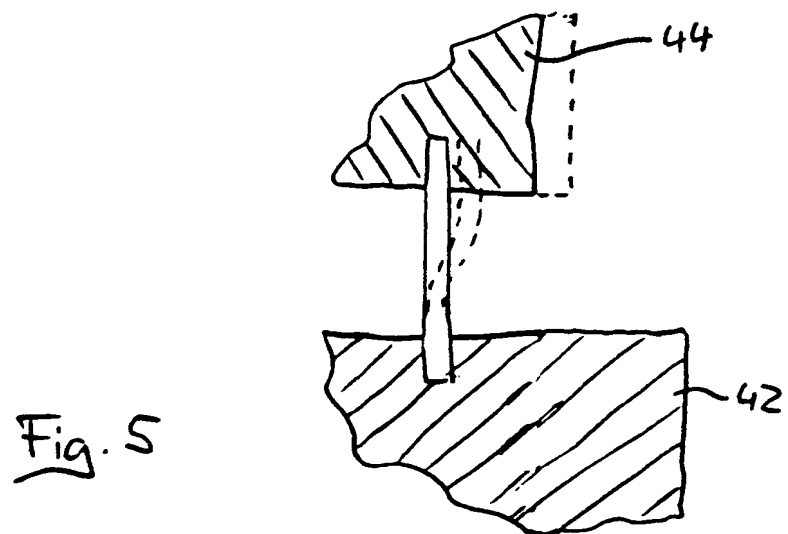
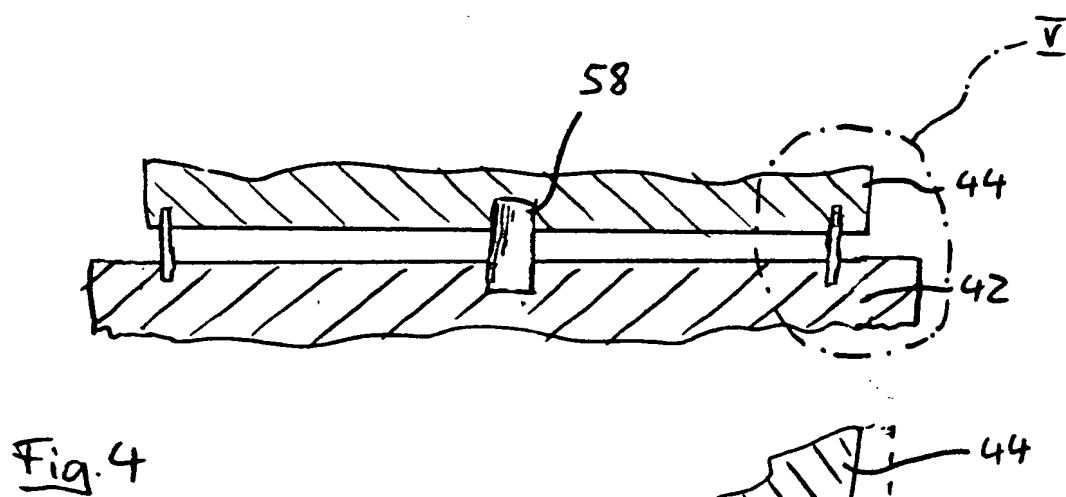
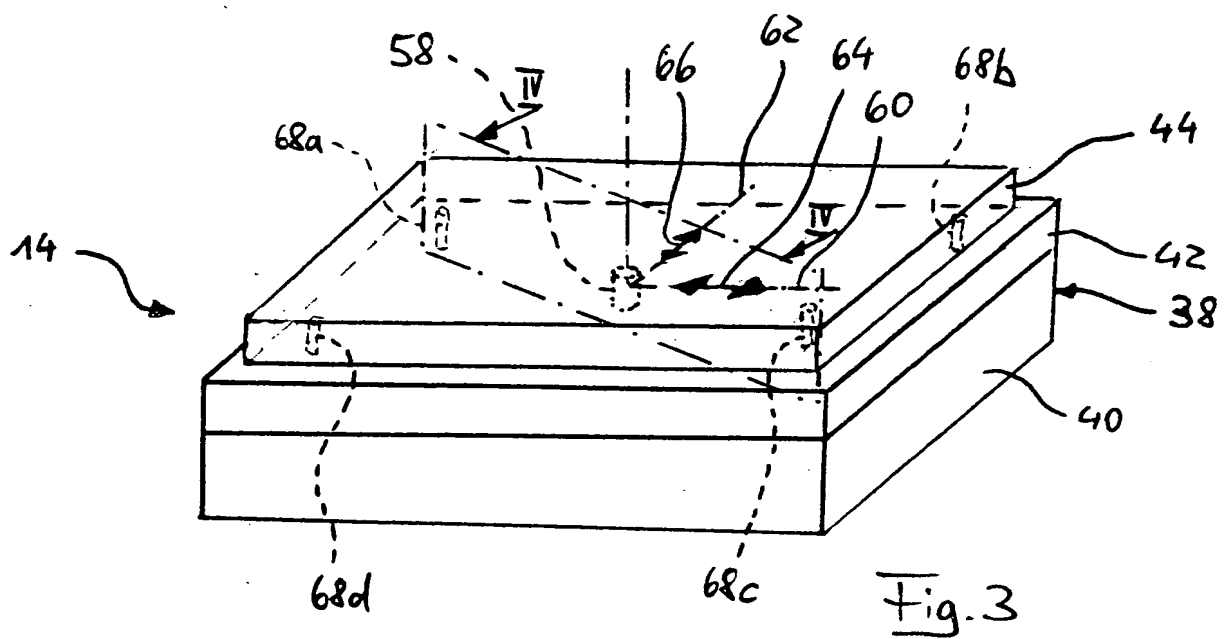


Fig. 2



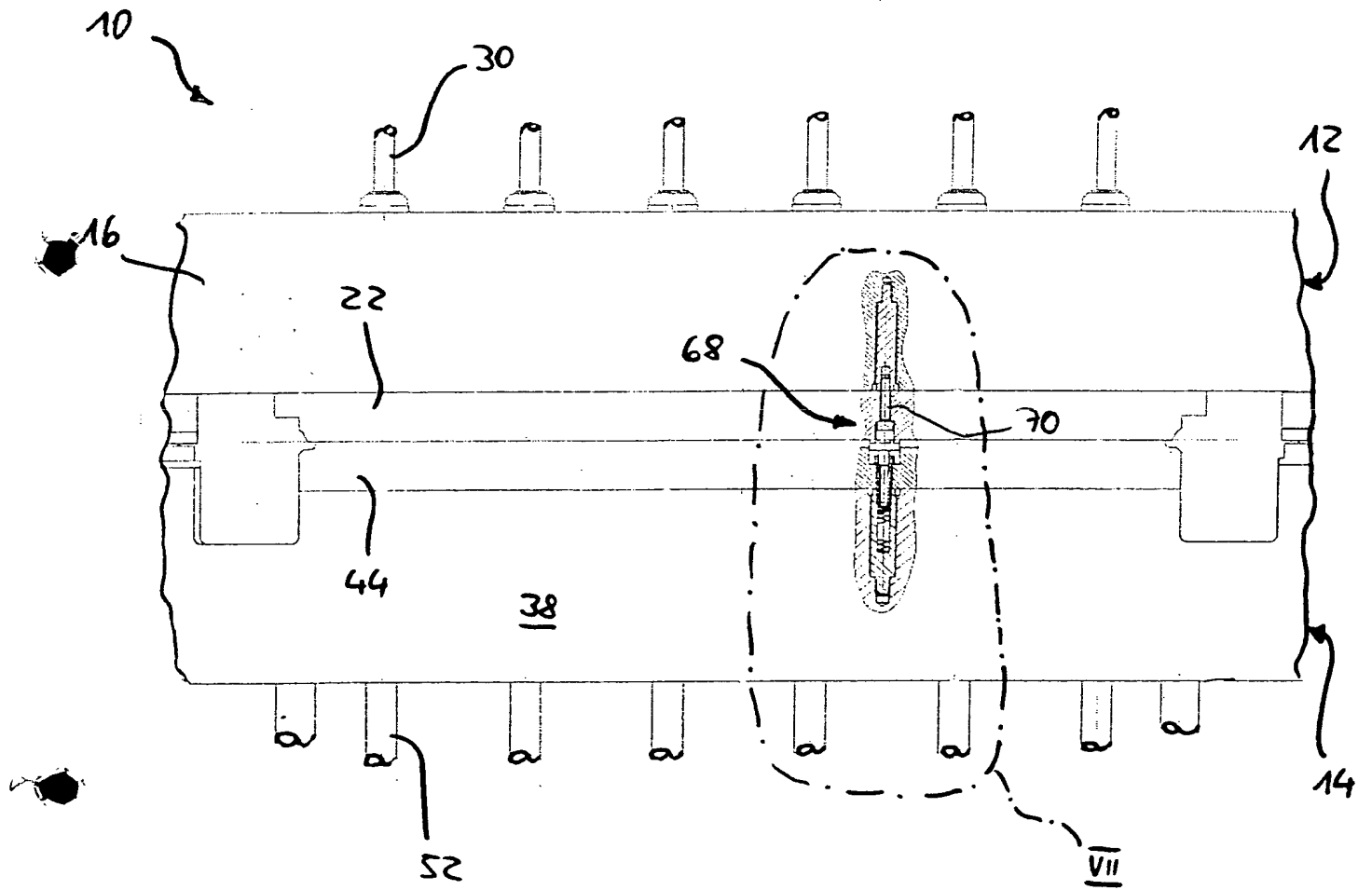


Fig. 6

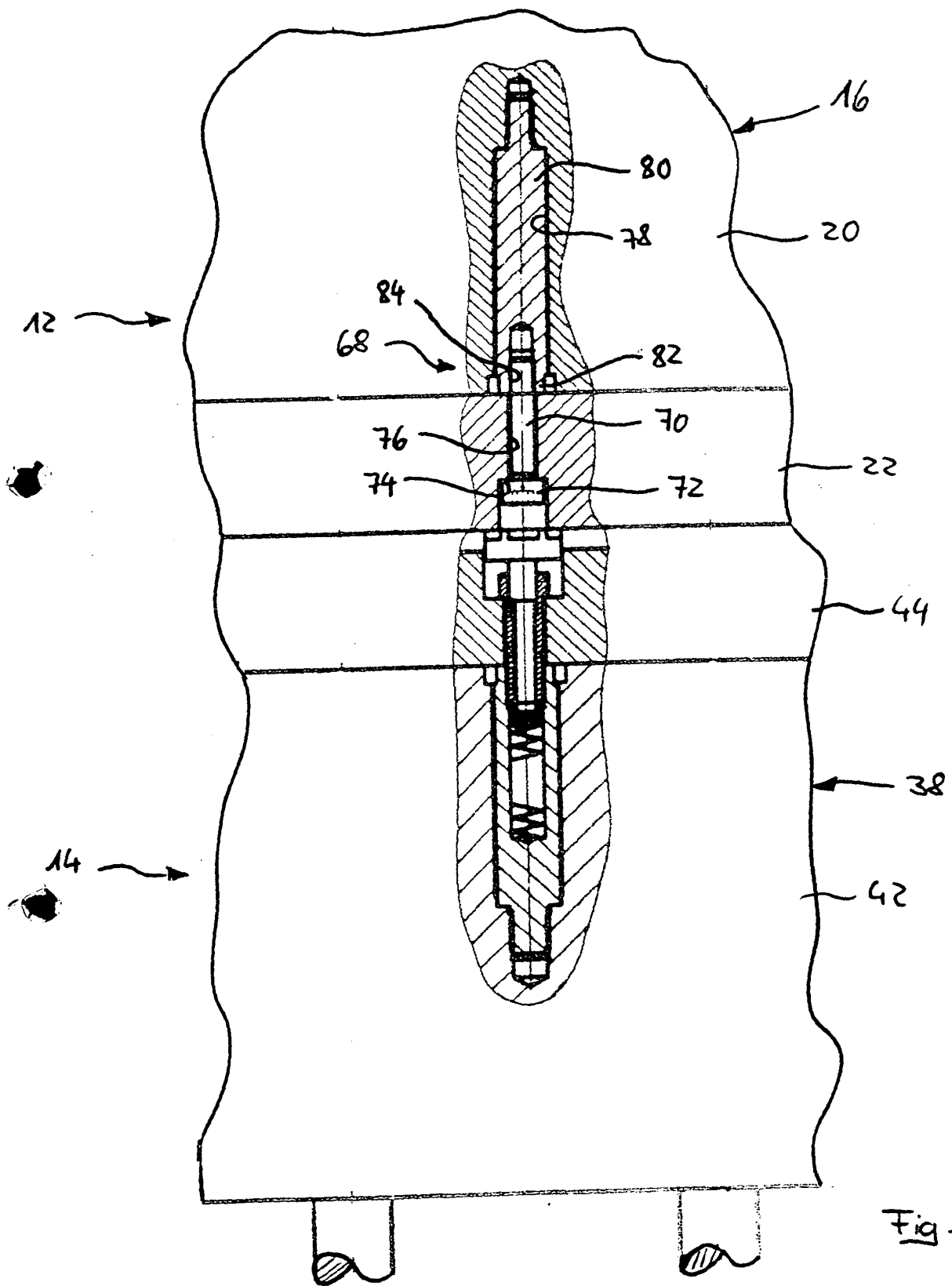


Fig. 7

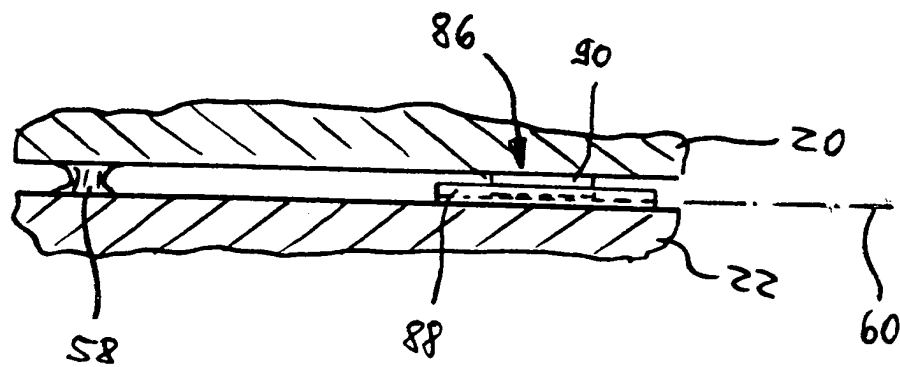


Fig. 8

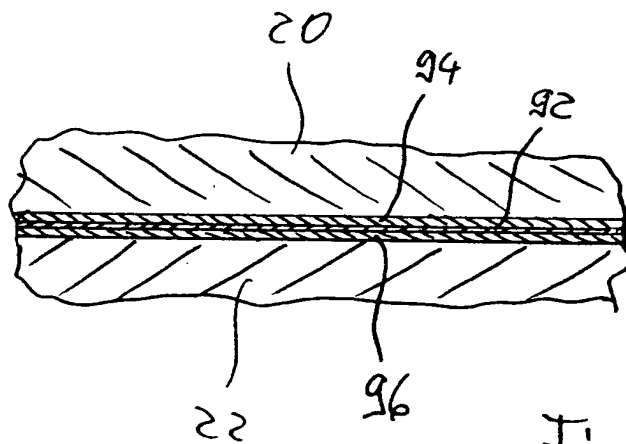


Fig. 9